## ORGANISATION MONDIALE DE LA PROPRIETE INTELLECTUELLE Bureau international



## DEMANDE INTERNATIONALE PUBLIEE EN VERTU DU TRAITE DE COOPERATION EN MATIERE DE BREVETS (PCT)

(51) Classification internationale des brevets 6:		(11) Numéro de publication internationale: WO 97/00723
B01J 20/18	A1	(43) Date de publication internationale: 9 janvier 1997 (09.01.97)
(21) Numéro de la demande internationale: PCT/FI (22) Date de dépôt international: 20 juin 1996	R96/009:	DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT,
(30) Données relatives à la priorité: 95/07401 21 juin 1995 (21.06.95)  (71) Déposant (pour tous les Etats désienés sauf US)		Publiée  R Avec rapport de recherche internationale.  Avant l'expiration du délai prévu pour la modification des revendications, sera republiée si de telles modifications sont

- (72) Inventeurs; et
- (75) Inventeurs/Déposants (US seulement): HAMON, Christian [FR/FR]; 41, chemin de Porcé, F-44600 Saint-Nazaire (FR). LE LAMER, Olivier [FR/FR]; 1, chemin des Viviers, Pointe de Perello, F-56270 Ploemeur (FR).

TUT REGIONAL DES MATERIAUX AVANCES (IRMA) [FR/FR]; Place Jean-Monnet, F-56270 Ploemeur (FR).

(74) Mandataires: MARTIN, Jean-Jacques etc.; Cabinet Regimbeau, 26, avenue Kléber, F-75116 Paris (FR).

- (54) Title: DEALUMINISED Y ZEOLITE, METHOD FOR MAKING SAME AND USE OF SAID ZEOLITE FOR ADSORBING VOLATILE ORGANIC COMPOUNDS IN THE PRESENCE OF STEAM
- (54) Titre: ZEOLITHE Y DESALUMINEE, SON PROCEDE DE FABRICATION ET SON APPLICATION A L'ADSORPTION DES COMPOSES ORGANIQUES VOLATILS EN PRESENCE DE VAPEUR D'EAU

#### (57) Abstract

A dealuminised Y zeolite with a faujasite structure, characterised in that it has an overall atomic Si/Al ratio higher than about 40, an atomic percentage of Na lower than 0.1 wt %, and a crystal lattice parameter, in the cubic system, of less than about 24.2, preferably 24.1-24.2, is disclosed. A method for making said zeolite, and its use for adsorbing volatile organic compounds in the presence of steam, are also disclosed.

#### (57) Abrégé

La présente invention concerne une zéolithe Y désaluminée de structure faujasite, caractérisée par: un rapport atomique global Si/Al supérieur à environ 40, un pourcentage de Na atomique inférieur à 0,1 % en masse, un paramètre de maille cristalline, dans le système cubique, inférieur à environ 24,2 et de préférence compris entre 24,1 et 24,2. Elle concerne également son procédé de fabrication et son application à l'adsorption des composés organiques volatils en présence de vapeur d'eau.

## UNIQUEMENT A TITRE D'INFORMATION

Codes utilisés pour identifier les Etats parties au PCT, sur les pages de couverture des brochures publiant des demandes internationales en\_vertu du PCT.

AT	Arménie	GB	Royaume-Uni	MW	Malawi
ΑT	Antriche	GB	Géorgie	MX	Mexique
AU	Australie	GN	Guinée	NB	Niger
BB	Barbade	GR	Grèce	NL	Pays-Bas
BB	Belgique	HU	Hongrie	NO	Norvège
BF	Burkina Paso	TR.	Irlande	NZ	Nouvelle-Zélande
BG	Bulgarie	IT	Italie	PL	Pologne
BJ	Bénin	JP	Japon	PT	Portugal
BR	Brésil	KB	Kenya	RO	Roumanie
BY	Bélarus	KG	Kirghizistan	RU	Fédération de Russie
CA	Canada	KP	République populaire démocratique	SD	Soudan
CF	République centrafricaine		de Corée	SE	Suède
CG	Congo	KR	République de Corée	SG	Singapour
CH	Suisse	KZ	Kazakhstan	SI.	Slovénie
CI	Côte d'Ivoire	u	Liechtenstein	SK	Slovaguie
CM	Camemun	LK	Sri Lanka	SN	Sénégal
CN	Chine	LR	Libéria	SZ	Swaziland
CS	Tchécoslovaquie	LT	Limmie	TD	Tchad
CZ	République tchèque	LU	Luxembourg	TG	
DE	Allemagne	LV	Lettonie		Togo
DK	Denemark	MC	Monaco	TJ TT	Tadjikistan
EE	Estonie	MD	République de Moldova		Trinité-et-Tobago
RS	Espagne	MG	Madagascar	UA	Ukraine
FI	Finlande	ML	Mali	UG	Ouganda
FR	France	MN	Mongolie	US	Etats-Unis d'Amérique
GA	Gahon	MIR	Manritanie	UZ	Ouzb@cistan
		IVLEC	Manual	VN	Viet Nam

10

15

20

25

30

35

Zéolithe Y désaluminée, son procédé de fabrication et son application à l'adsorption des composés organiques volatils en présence de vapeur d'eau

La présente invention concerne des zéolithes Y hydrophobes à haut rapport Si/Al obtenues à partir d'une zéolithe Y hydrophile, leur procédé de fabrication ainsi que leurs applications pour l'adsorption des composés organiques volatils (COV).

Les zéolithes sont des silicoaluminates tétraédriques de la famille des tectosilicates. La structure se décrit par un enchaînement de tétraèdres A104-Si04 avec mise en commun des atomes d'oxygène.

Ces solides cristallisés ont une structure microporeuse faite de canaux et cavités dont la taille varie, selon le type de zéolithe, de 3 à 13 Å. Leur surface spécifique est très importante et peut atteindre 900 m<sup>2</sup>/g, dans le cas de la zéolithe Y.

Il existe des zéolithes naturelles et des zéolithes de synthèse. Les applications industrielles majeures concernent essentiellement les zéolithes de synthèse. On connaît auj ourd'hui plus de 200 structures différentes, mais moins de dix d'entre elles connaissent réellement des applications significatives.

Les principales applications des zéolithes concernent la catalyse, l'échange d'ions et l'adsorption.

Leur propriété d'adsorption est liée à la structure microporeuse, à la taille des pores (effet de tamis moléculaire) et à la présence de cations qui induisent une affinité pour les molécules polaires telles que l'eau.

L'objectif de la présente invention a été la mise au point de zéolithes Y modifiées pour permettre le traitement d'effluents contenant des COV et chargés de vapeur d'eau. Un tel traitement des effluents à faible teneur en COV est conccu en vue de leur concentration par des cycles adsorption / désorption pour les traiter ensuite dans des conditions économiquement acceptables (récupération ou transformation en CO<sub>2</sub> par voie thermique ou catalytique). Il fallait donc pouvoir disposer d'une zéolithe Y présentant un faible pouvoir d'adsorption d'eau, mais conservant toutefois une bonne capacité d'adsorption des COV, c'est-à-dire une bonne structure cristalline.

A cet effet, la présente invention vise une zéolithe Y désaluminée de structure faujasite, caractérisée par:

- un rapport atomique global Si/Al supérieur à environ 40,
- un pourcentage de Na atomique inférieur à 0,1 % en masse,
- un paramètre de maille cristalline, dans le système cubique, inférieur à

10

15

20

30

environ 24,2 et de préférence compris entre 24,1 et 24,2.

Selon une autre caractéristique de l'invention, la zéolithe présente une surface spécifique supérieure à 700 et de préférence supérieure à 750 m $^2$ /g.

La présente invention se rapporte également à un procédé de fabrication de la zéolithe précitée. Il est caractérisé en ce que :

- a) on soumet une zéolithe Y à un échange des ions Na+ par des ions NH<sub>4</sub>+, en la faisant réagir avec un sel d'ammonium jusqu'à l'obtention d'un pourcentage de sodium atomique inférieur à environ 1 %, la réaction s'effectuant en suspension sous agitation à température supérieure à environ  $130^{\circ}$ C avec une concentration élevée en sel d'ammonium, par exemple supérieure à 700 g/l dans le cas de NH<sub>4</sub>NO<sub>3</sub>.
- b) on procède à la désalumination de la zéolithe issue de l'étape précédente par traitement thermique à une température de 700 à 900°C pendant une durée de 30 min. à 3 h, de préférence de 1 h à 2 h, avec une pression partielle de vapeur d'eau comprise entre 0,1 et 1 atm., et
- c) la zéolithe ainsi désaluminée est alors soumise à une étape de minéralisation de l'aluminium par attaque à l'aide d'un acide minéral fort, utilisé en excès, à une température avantageusement maintenue entre 20 et 60°C.

Selon un mode de mise en oeuvre particulier, la réaction d'échange des ions Na+ par les ions NH<sub>4</sub>+ est avantageusement réitérée au moins deux fois, et de préférence quatre fois, après filtration pour séparer la zéolithe de la suspension réactionnelle.

25 - Selon une autre caractéristique de l'invention, à l'issue de l'opération d'échange, on procède à des opérations de lavage, de séchage et de tamisage.

Selon une autre caractéristique de l'invention, l'opération de déminéralisation est conduite en présence d'un excès d'acides forts, notamment choisis parmi les acides nitrique et chlorhydrique.

Selon une autre caractéristique de l'invention, la température réactionnelle au cours de l'étape de minéralisation est maintenue entre 30 et 50°C.

Selon une autre caractéristique de l'invention, à l'issue de l'étape de minéralisation, on procède à des opérations de lavage, de séchage et de tamisage.

10

15

20

30

Les zéolithes Y de départ utilisées ont un rapport atomique Si/Al supérieur à 2,5 et une surface spécifique supérieure à  $800 \text{ m}^2/\text{g}$ .

Selon l'invention, cette zéolithe est soumise tout d'abord à un échange des ions Na+ par NH4+, avantageusement par traitements successifs, avec une solution d'un sel d'ammonium.

La teneur en Na initialement voisine de 10% sur zéolithe séchée à 1000°C doit être, après échange, inférieure à 1%, soit un taux de remplacement du sodium > 90%.

L'échange Na+ par NH4+ relève des techniques connues de l'homme de l'art. La réaction est réglée par la thermodynamique. On opère en réacteur batch, par exemple selon des conditions précisées dans l'exemple ci-après.

Pour atteindre des taux élevés d'échange avec la zéolithe Y, il est nécessaire de réaliser plusieurs opérations successives. Entre chacune d'elles, la zéolithe est séparée de sa suspension réactionnelle par filtration, puis l'on renouvelle l'opération dans les mêmes conditions. Ce produit sera dénommé dans la suite NH<sub>4</sub>Y.

A la fin de l'échange, le produit est lavé à l'eau déminéralisée, par exemple sur filtre à bande pour éliminer l'excès de nitrate d'ammonium. Il est ensuite séché à l'étuve à 100°C sur plateaux, puis tamisé pour éliminer les agrégats supérieurs à 200 µm.

On peut également et avantageusement sécher le gâteau de filtre dans un tour d'atomisation : cela nécessite alors de le remettre en ssuspension dans de l'eau déminéralisée pour permettre son alimentation dans l'atomiseur sous forme de gouttelettes. L'avantage de cette technique est d'obtenir une poudre dont la taille et la forme des particules, ainsi que la teneur en H<sub>2</sub>O sont homogènes.

La perte au feu à  $1000^{\circ}$ C du produit NH<sub>4</sub>Y doit être comprise entre 20 et 40%, et de préférence entre 25 et 35%.

La zéolithe, sous sa forme NH<sub>4</sub>+ est ensuite soumise à un traitement thermique sous vapeur d'eau à haute température. Au cours de ce traitement, l'eau réagit avec la zéolithe, avec pour conséquence l'extraction d'une partie de l'aluminium en position tétraédrique dans la zéolithe.

La quantité d'aluminium extraite dépend des conditions du traitement, et en particulier de la température, du temps et de la pression

10

15

20 '

25

30

35

de vapeur d'eau. Ce traitement peut être mis en oeuvre en balayant la zéolithe positionnée sur des plateaux par un mélange d'air et de vapeur d'eau, mais on peut avantageusement réaliser cette opération en continu dans un four tournant à chauffage indirect.

Le produit NH<sub>4</sub>Y est alimenté en continu dans le four et la quantité d'eau contenue dans cette zéolithe peut être suffisante pour assurer dans le four une pression partielle de vapeur d'eau suffisante pour permettre un taux d'extraction de l'aluminium compatible avec l'objet de l'invention.

Il importe, bien entendu, de conserver la structure de la zéolithe et une cristallinité suffisamment élevée. Au cours de ce traitement, il y a également départ d'ammoniac et l'on obtient une forme dite acide, que l'on dénommera dans la suite HY.

Après avoir extrait l'aluminium de la charpente, celui-ci se retrouve physiquement dans la zéolithe et sa porosité sous différentes formes non tétraédriques facilement minéralisables.

On procède à une minéralisation de ces formes aluminiques par attaque acide, mais on ne peut exclure d'extraire également et directement de l'aluminium de la charpente.

L'acide utilisé pour ce traitement est un acide minéral qui peut être, par exemple, l'acide nitrique ou l'acide chlorhydrique.

Il s'est avéré que la réaction d'attaque acide pour la minéralisation de l'aluminium est très exothermique. Sur le plan chimique, la consommation d'acide est de 3 moles d'acide (HNO<sub>3</sub> ou HCl) par atome gramme d'aluminium.

Dans le cas de certaines zéolithes, il est nécessaire, pour obtenir une minéralisation convenable, d'opérer dans des conditions sévères (concentration acide et température élevée) avec un large excès d'acide.

Dans le cas présent, la réaction est très rapide. On peut donc ajuster la quantité d'acide à la quantité d'aluminium à extraire, sur la base de 3 moles HCl ou HNO<sub>3</sub> par Al, soit 27 g d'aluminium, avec toutefois un léger excès compris entre 5 et 10%. On opère, par exemple, à une température de 60°C pendant 2 h.

Toutefois, dans le cadre de cette invention, il s'est révélé intéressant d'opérer avec un large excès d'acide, en contrôlant la température de réaction fixée à un bas niveau.

10

20

25

30

En effet, il s'avère que la réaction de minéralisation se produit dès la température ambiante et l'on note, lorsque l'on ajoute l'acide sur la suspension de zéolithe, une élévation rapide de la température.

En opérant avec un large excès d'acide, on modifie la concentration en proton et par voie de conséquence, les processus chimiques intervenant dans le milieu.

En contrôlant la température, par exemple en positionnant, à l'échelle laboratoire, le réacteur dans un bain thermostaté, on contrôle la cinétique de désalumination et la quantité d'aluminium extraite par le temps de réaction.

Après attaque acide, la zéolithe est filtrée, lavée à l'eau déminéralisée pour éliminer l'excès acide, puis séchée à l'étuve à 100°C.

Différentes méthodes d'analyse ont été mises en oeuvre pour caractériser les produits à chaque étape de la fabrication :

- \* Diffraction des rayons X pour la cristallinité et la mesure de maille, avec un diffractomètre Phillips équipé d'un goniomètre graphite, en utilisant la radiation Kα du cuivre.
  - \* Mesure de surface spécifique par adsorption d'azote selon la méthode BET (Sorptomatic Fisons), et composition élémentaire (% Si, % Al, % Na) par méthode ICP (UNICAM).

## EXEMPLE: Echange Na+ par NH4+

On utilise une zéolithe Y sous forme sodique commerciale. Cette zéolithe a un rapport Si/Al de 2,65 et son paramètre de maille cristalline (système cubique) est de 24,65 Å, et la surface spécifique selon la méthode BET de  $830 \, \text{m}^2/\text{g}$ .

Ce produit est soumis à un échange des ions Na+ par NH<sub>4</sub>+, dans les conditions suivantes :

- 25 kg NaY sous forme de poudre sont mis en suspension, avec agitation dans 100 l d'une solution de nitrate d'ammonium à 700 g/l dans un réacteur autoclave double enveloppe en Inox 304 L, muni d'un agitateur.
- La température est montée à 140°C à l'aide d'un fluide caloporteur. On maintient la réaction à cette température pendant 1 h. On filtre la zéolithe sur filtre à bande et l'on renouvelle cette opération dans les mêmes conditions.
- On effectue ainsi quatre échanges successifs dans les mêmes conditions.
   Après le quatrième échange, la zéolithe échangée NH<sub>4</sub>+ est lavée à l'eau

15

20

**2**5 `

30

35

déminéralisée par percolation sur le filtre à bande. Ce produit est ensuite séché à l'étuve à 100°C sur plateau, puis tamisé pour éliminer les agrégats de taille supérieure à 200 µm.

La teneur en sodium de cette forme ammonium de la zéolithe Y est de 0,9 % sur son poids sec et la perte au feu à 1000°C de 28 %.

## Traitement thermique sous vapeur d'eau

On effectue ce traitement dans un four tournant de laboratoire à chauffage électrique indirect. Ses caractéristiques sont les suivantes :

- tubes en acier réfractaire FeCrAl,
- 10 diamètre de 60 mm,
  - longueur chauffée 70 cm.

Des mesures de température dans le tube au niveau de la zone chauffée ont montré que la zone isotherme située au centre du four correspondait à environ la moitié de la longueur du four (zone isotherme signifiant que l'écart entre température maximale et température minimale n'excède pas 20°C).

Par température de traitement, on entendra la moyenne de la température dans cette zone, soit par exemple 860°C si la température maximale est de 870°C et la température minimale de 850°C.

La poudre de zéolithe NH<sub>4</sub>Y est alimentée dans ce four par une vis préalablement étalonnée. Tous les essais ont été effectués à 70 g/h de produit à l'entrée (NH<sub>4</sub>Y à perte au feu 28 %).

Les paramètres du four qui régissent, pour une poudre déterminée, le temps de séjour, sont la vitesse de rotation et l'inclinaison. Ils ont été réglés de manière à avoir un temps de séjour dans la zone isotherme voisin de 1 h. La pression partielle de vapeur d'eau nécessaire à la désalumination est assurée par l'eau contenue dans la zéolithe. Toute une série d'essais est effectuée, en faisant varier la température de 700 à 900°C. La température optimale se situe entre 820 et 880°C et de préférence entre 830 et 860°C.

Pour chaque essai, on opère pendant 14 h en régime, afin de récupérer environ 1 kg de produit.

Dans ces conditions de traitement, il s'est avéré que la température optimale se situait entre 820 et 880°C et de préférence entre 830 et 860°C. Au-delà, on enregistre une perte de cristallinité trop importante. Le paramètre de maille mesuré avec du silicium comme étalon interne, doit

10

15

20

25

30

être inférieur à 24,26 Å et de préférence compris entre 24,21 et 24,25 Å. Attaque acide

On utilise, pour cette expérience, 200 g HY préparés dans les conditions décrites précédemment, à une température de 850° et environ 1h de temps de séjour dans la zone isotherme.

Ce produit a un paramètre de maille de 24,23 Å. On met sous agitation, dans un ballon en verre de 3 l, les 200 g HY dans 600 cm3 d'eau déminéralisée à température ambiante (18°C), et l'on ajoute en 10 mn 500 g d'HNO<sub>3</sub> à 58% soit un excès de 35% par rapport à la stoechiométrie de la réaction sur la base d'un rapport Si/Al de 80.

Le ballon est immergé dans un bain thermostaté. Dès ajout de l'acide, la température augmente rapidement, due à l'exothermicité et l'on maintient l'agitation à cette température pendant 2 h.

Le produit est ensuite filtré et lavé avec 2 l d'eau déminéralisée sur entonnoir filtrant, puis séché à 100°C.

La zéolithe Y ainsi traitée a un rapport Si/Al global de 78, un paramètre de maille de 24,17 Å et une surface spécifique de 780 m²/g.

Cet exemple n'est bien sûr pas limitatif.

On peut obtenir toute une série de zéolithes Y à différents rapports Si/Al en modifiant les conditions du traitement thermique et/ou celles de l'attaque acide.

Ces produits sont appliqués à l'épuration d'effluents contenant des COV en présence d'humidité.

L'exemple ci-après est appliqué à un mélange de deux solvants : xylène et acétate de butyle en présence d'eau. Ces deux solvants sont caractéristiques des cabines de peinture utilisées dans l'industrie automobile.

Cet exemple n'est bien sûr pas limitatif. Etant donné le caractère non polaire de ces solvants, la zéolithe Y de rapport 78, dont la préparation a été décrite ci-avant, convient parfaitement.

Par contre, pour des solvants plus polaires, on peut diminuer le rapport Si/Al de manière très précise à partir des conditions opératoires du traitement thermique, puis du traitement acide.

## Test d'adsorption en lit fixe traversé

35 Préparation de la zéolithe pour test

La zéolithe Y de rapport Si/Al : 78 décrite précédemment, est mise en forme de pastilles d'un diamètre de 5 mm avec 20 % SiO<sub>2</sub> introduit sous

10

25

forme de sol de silice.

Ces pastilles sont concassées puis tamisées à 0,5 - 1 mm. On utilise 25 cm<sub>3</sub> de cette zéolithe en granules comprises entre 0,5 et 1 mm pour le test d'adsorption.

Le dispositif de test est le suivant :

Le réacteur, entouré de coquilles chauffantes, a un diamètre de 19 mm. La zéolithe est positionnée dans ce réacteur. Le gaz à traiter contenant les solvants (xylène et acétate de butyle) et l'eau est préparé à partir de saturateurs à température contrôlée et des lois de tension de vapeur. Les débits sont réglés par des débitmètres massiques.

Avant le test d'adsorption, la zéolithe est traitée sous air (250 Nl/h) à 400°C pendant 1 heure, pour activer la zéolithe en la débarrassant de son eau résiduelle.

Les conditions de l'expérience sont les suivantes :

- 15 débit total : 500 Nl/h
  - VVH :  $20000 \text{ h}^{-1}$  soit une vitesse linéaire de 0.5 m/s
  - température de l'adsorption : 18°C
  - concentration en COV (100 ppmv) : xylène : 60 ppmv

acétate de butyle : 40 ppmv

20 - humidité relative : 70 % à 20°C.

L'expérience est suivie par chromatographie en phase gazeuse avec détection FID. On arrête l'expérience lorsque la concentration en COV (xylène et acétate de butyle) en sortie est supérieure à 10 ppm.

La quantité de COV adsorbée est déduite par intégration des courbes de fuite et la quantité d'eau à partir de la pesée de l'adsorbant après essai.

Dans ces conditions, les résultats de l'expérience sont les suivants :

- quantité de COV adsorbée par la zéolithe en % poids : 18 % (ceci tient compte de la correction sur le liant  $SiO_2$ )
- quantité d'eau adsorbée : 1,5 %.
- On a procédé à la régénération de la zéolithe à 180°C dans les conditions suivantes sous air saturé en vapeur d'eau à 80°C:
  - débit : 50 NI/h
  - temps: 2 heures.

Au bout d'une heure, le taux de régénération est supérieur à 95 % et complet au bout de deux heures.

On effectue à nouveau un essai d'adsorption. Les résultats sont

identiques à la première expérience.

On a renouvelé l'expérience et montré que l'on retrouve les mêmes performances. Les résultats sur cinq cycles adsorption / désorption sont illustrées sur les courbes de fuite représentées à la figure annexée, qui montre bien que l'on retrouve la même capacité d'adsorption.

On précisera enfin que la zéolithe selon l'invention peut être utilisée comme adsorbant de COV en présence de vapeur d'eau, aussi bien à température ambiante qu'à des températures plus élevées, par exemple voisine de 50°C.

Enfin, les résultats suivants illustrent l'influence de l'humidité 10 relative et de la température d'adsorption, en conservant par ailleurs les mêmes conditions expérimentales que précédemment.

	Température	H.R.	% COV	%H <sub>2</sub> O
15	d'adsorption en °C	% à 20℃		-
	18	70	18,5	1,5
	18	80	13,4	5,4
	18	90	11,4	11,1
	50	70	18,5	<0,5
20	50	80	13,6	<0,5
	50	90	11,3	<0,5

La figure unique ci-jointe représente les courbes de fuite obtenues 25 sur Zéolithe Y dans les conditions ci-après :

5 cycles adsorption / désorption

adsorption:

 $VVh = 20\ 000\ h-1$ 

Débit =  $500 \, l/h$ 

volume adsorbant = 25 cm<sup>3</sup> Masse adsorbant = 9 g

liant = 20%

Teneur en COV = 100 ppm

régénération: VVh: 2000 h-1

180° C air saturé en vapeur d'eau à 80° C

20

25

#### REVENDICATIONS

- 1. Zéolithe Y désaluminée de structure faujasite, caractérisée par :
- un rapport atomique global Si/Al supérieur à environ 40,
- un pourcentage de Na atomique inférieur à 0,1 % en masse,
- 5 un paramètre de maille cristalline, dans le système cubique, inférieur à environ 24,2 et de préférence compris entre 24,1 et 24,2.
  - 2. Zéolithe selon la revendication 1, caractérisée en ce qu'elle présente une surface spécifique supérieure à 700 et de préférence supérieure à 750 m<sup>2</sup>/g.
- 3. Procédé de fabrication d'une zéolithe selon l'une des revendications 1 ou 2, caractérisée en ce que :
  - a) on soumet une zéolithe Y à un échange des ions Na+ par des ions NH<sub>4</sub>+, en la faisant réagir avec un sel d'ammonium jusqu'à l'obtention d'un pourcentage de sodium atomique inférieur à environ 1 %, la réaction s'effectuant en suspension sous agitation à température supérieure à environ  $130^{\circ}$ C avec une concentration élevée en sel d'ammonium, par exemple supérieure à 700 g/l dans le cas de NH<sub>4</sub>NO<sub>3</sub>.
  - b) on procède à la désalumination de la zéolithe issue de l'étape précédente par traitement thermique à une température de 700 à 900°C pendant une durée de 30 mn à 3 h, de préférence de 1 h à 2 h, avec une pression partielle de vapeur d'eau comprise entre 0,1 et 1 atm., et
  - c) la zéolithe ainsi désaluminée est alors soumise à une étape de minéralisation de l'aluminium par attaque à l'aide d'un acide minéral fort, utilisé en excès, à une température avantageusement maintenue entre 20 et 60°C.
  - 4. Procédé selon la revendication 3, caractérisé en ce que la réaction d'échange des ions Na+ par les ions NH<sub>4</sub>+ est réitérée au moins deux fois après filtration pour séparer la zéolithe de la suspension réactionnelle.
- 5. Procédé selon l'une des revendications 3 et 4, caractérisé en ce que le traitement thermique de l'étape de désalumination est effectué à une température comprise entre 820 et 880°C, et de préférence entre 830 et 860°C.
- 6. Procédé selon l'une des revendications 3 à 5, caractérisé en ce que, à l'issue de l'opération d'échange, on procède à des opérations de lavage, de séchage et de tamisage.

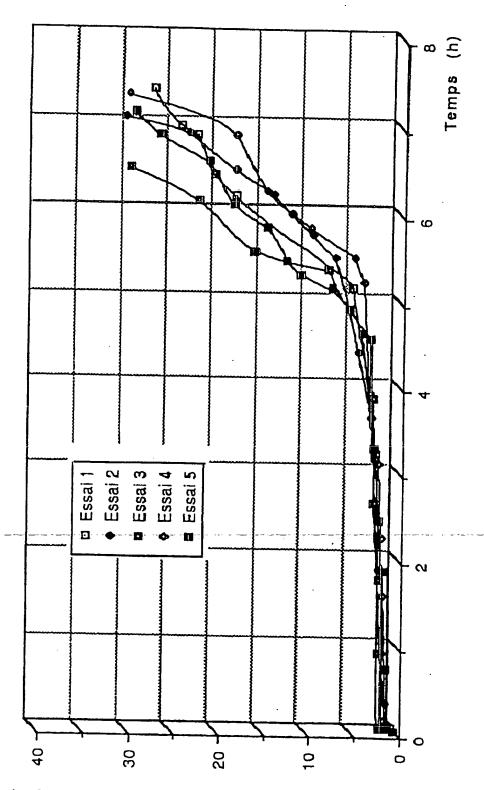
10

15

20

- 7. Procédé selon l'une des revendications 3 à 6, caractérisé en ce que l'opération de déminéralisation est conduite en présence d'un excès d'acides forts, notamment choisis parmi les acides nitrique et chlorhydrique.
- 8. Procédé selon l'une des revendications 3 à 7, caractérisé en ce que la température réactionnelle au cours de l'étape de minéralisation est maintenue entre 30 et 50°C.
- 9. Procédé selon l'une des revendications 3 à 8, caractérisé en ce que à l'issue de l'étape de minéralisation, on procède à des opérations de lavage, de séchage et de tamisage.
- 10. Application de la zéolithe selon l'une des revendications 1 et 2 ou telle qu'obtenue par un procédé selon l'une des revendications 3 à 9, à l'adsorption des COV en présence de vapeur d'eau.
- 11. Application selon la revendication 10, caractérisée en ce que les COV comportent un mélange de xylène, d'acétate de butyle et d'eau.
- 12. Application selon les revendications 10 et 11, caractérisée en ce que l'on opère à une température voisine de la température ambiante.
- 13. Application selon les revendications 10 et 11, caractérisée en ce que l'on opère à une température de l'ordre de 50°C.

1/1



Concentration (ppm)

#### INTERNATIONAL SEARCH REPORT

mational Application No PCT/FR 96/00956

			PCI/FR 90	0,00930
A. CLASS IPC 6	SIFICATION OF SUBJECT MATTER B01J20/18			
	to International Patent Classification (IPC) or to both national class	sification and IPC		
	S SEARCHED			
1PC 6	documentation searched (classification system followed by classific $B01J$			
Documenta	ation searched other than minimum documentation to the extent tha	at such documents are incl	uded in the fields s	earched
Electronic	data base consulted during the international search (name of data b	ase and, where practical,	search terms used)	
C. DOCUM	MENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT			
Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the	relevant nassaors		Delevent to elein Ma
				Relevant to claim No.
A	US,A,5 059 567 (LINSTEN) 22 Octo see column 2-3; example 1 see column 7-8; claims 1-27	ber 1991		1,3,4,6
A	GB,A,1 186 934 (ESSO RESEARCH) 8 1970 see page 11; example 3 see page 12-13; claims 1-15	April .		1,3,4,7
A	FR,A,2 418 198 (UNION CARBIDE) 2 September 1979 see page 13, line 13 - page 15,			1,3-6,10
·		-/		
·····;				
X Furt	ther documents are listed in the continuation of box C.	Y Patent family m	sembers are listed in	n annex.
Special ca  'A' docum consid  'E' earlier filing, 'L' docum which citatio 'O' docum other; 'P' docum later ti	ent defining the general state of the art which is not level to be of particular relevance document but published on or after the international date ent which may throw doubts on priority claim(s) or is cited to establish the publication date of another in or other special reason (as specified) ent referring to an oral disclosure, use, exhibition or	T later document public or priority date and cited to understand invention  "X" document of particular cannot be considered involve an inventive of particular cannot be considered ocument of particular to combinate involve and inventive document is combinate in combinate in combinate in the com	ished after the inter- I not in conflict with the principle or the star relevance; the of movel or cannot estep when the document of the with one or mound with one or monation being obvious of the same patent;	mational filing date h the application but cory underlying the claimed invention be considered to nument is taken alone claimed invention rentive step when the re other such docu- s to a person skilled family
1	0 October 1996	3 1. 10.	•	
Name and r	mailing address of the ISA  European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2  NL - 2280 HV Rijswijk  Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo ni,  Fax: (+31-70) 340-3016	Authorized officer Wendling		

Form PCT/ISA/210 (second sheet) (July 1992)

• 1

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

national Application No
PCT/FR 96/00956

C/C	DOCUMENT CONSIDERS TO ST.	PCT/FR 9	6/00956
Category *	ation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT  Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages		Delement to alsies No
	district of the central passages		Relevant to claim No.
A	CHEM. ING. TECHN. WEINHEIM, vol. 66, no. 10, 1992, pages 915-925, XP002015639 W. OTTEN: "EINSATZMÖGLICHKEITEN HYDROPHOBER ZEOLITHE IN DER ADSORPTIONSTECHNIK" see page 916, column 2 see page 919, column 2 - page 920, column 1		1,10,11
A	WO,A,88 03437 (ZEOLAB) 19 May 1988 see page 1, line 1-22 see page 5; claims 1-5		1,7,10
-			
İ			
		•	·
-			

1

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

national Application No PCT/FR 96/00956

	<del></del>		1 C1/1 K 20/00220
Patent document cited in search report	Publication date	Patent family member(s)	Publication date
US-A-5059567	22-10-91	CA-A- 132	7962 22-03-94
GB-A-1186934	<del>0</del> 8-04-70	FR-A- 152 NL-A- 670	7471 16-06-71 3979 13-09-68 7192 27-11-67 6400 14-04-70
FR-A-2418198	21-09-79	CA-A- 113 DE-A- 290 GB-A,B 201 JP-A- 5412	4373
WO-A-8803437	19-05-88	AT-T- 130 DE-D- 375 EP-A- 0332	

#### RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

nande Internationale No PCT/FR 96/00956 CLASSEMENT DE L'OBJET DE LA DEMANDE A. CLASSEMENT DE L'OBJET CIB 6 B01J20/18 Selon la classification internationale des brevets (CIB) ou à la fois scion la classification nationale et la CIB B. DOMAINES SUR LESQUELS LA RECHERCHE A PORTE Documentation minimale consultée (système de classification suivi des symboles de classement) CIB 6 B01J Documentation consultée autre que la documentation minimale dans la mesure où ces documents relévent des domaines sur lesquels a porté la recherche Base de données électronique consultée au cours de la recherche internationale (nom de la base de données, et si cela est réalisable, termes de recherche C. DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS Catégorie ' Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents no, des revendications visées US,A,5 059 567 (LINSTEN) 22 Octobre 1991 voir colonne 2-3; exemple 1 Α 1,3,4,6 voir colonne 7-8; revendications 1-27 Α GB,A,1 186 934 (ESSO RESEARCH) 8 Avril 1,3,4,7 1970 voir page 11; exemple 3 voir page 12-13; revendications 1-15 Α FR, A, 2 418 198 (UNION CARBIDE) 21 1.3-6.10 Septembre 1979 voir page 13, ligne 13 - page 15, ligne 20 Х Voir la suite du cadre C pour la fin de la liste des documents Les documents de familles de brevets sont indiqués en annexe Catégories spéciales de documents cités: document uttérieur publié après la date de dépôt international ou la date de priorité et n'appartenenant pas à l'état de la technique pertinent, mais cité pour comprendre le principe ou la théorie constituant la base de l'invention "A" document définissant l'état général de la technique, non considéré comme particulièrement pertinent "E" document antérieur, mais publie à la date de dépôt international ou après cette date document particulièrement pertinent l'invention revendiquée ne peut être considérée comme nouvelle ou comme impliquant une activité inventive par rapport au document considéré isolément "L" document pouvant jeter un doute sur une revendication de priorité ou cité pour déterminer la date de publication d'une autre citation ou pour une raison spéciale (telle qu'indiquée) document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considèrée comme impliquant une activité inventive lorsque le document est associé à un ou plusieurs autres documents de même nature, cette combinaison étant évidente pour une personne du métier O document se référant à une divulgation orale, à un usage, à une exposition ou tous autres moyens document publié avant la date de dépôt international, mais postérieurement à la date de priorité revendiquée "&" document qui fait partie de la même famille de brevets Date à laquelle la recherche internationale a été effectivement achevée Date d'expédition du présent rapport de recherche internationale 10 Octobre 1996 3 1. M. 96 Nom et adresse postale de l'administration chargée de la recherche internationale Fonctionnaire autorisè Office Européen des Brevets, P.B. 5818 Patendiaan 2 NL - 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 340-3016

Formulaire PCT/ISA/210 (deuxième feuille) (juillet 1992)

1

Wendling, J-P

## RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

nande Internationale No
PCT/FR 96/00956

C.(suite) D	OCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS	CT/FR 96/00956
Catégorie *	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visies
	, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	and the feveral dates visces
A	CHEM. ING. TECHN. WEINHEIM, vol. 66, no. 10, 1992, pages 915-925, XP002015639 W. OTTEN: "EINSATZMÖGLICHKEITEN HYDROPHOBER ZEOLITHE IN DER ADSORPTIONSTECHNIK" voir page 916, colonne 2 voir page 919, colonne 2 - page 920, colonne 1	1,10,11
A.	WO,A,88 03437 (ZEOLAB) 19 Mai 1988 voir page 1, ligne 1-22 voir page 5; revendications 1-5	1,7,10
		·
		-

# RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

nande Internationale No PCT/FR 96/00956

Document brevet cité au rapport de recherche	Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
US-A-5059567	22-10-91	CA-A- 1327962	22-03-94
GB-A-1186934	08-04-70	DE-A- 1667471 FR-A- 1523979 NL-A- 6707192 US-A- 3506406	13-09-68 27-11-67
FR-A-2418198	21-09-79	BE-A- 874373 CA-A- 1131195 DE-A- 2906656 GB-A,B 2014976 JP-A- 54122706 NL-A- 7901415	97-09-82 30-08-79 95-09-79 22-09-79
WO-A-8803437	19-05-88	SE-B- 451544 AT-T- 138836 DE-D- 3751828 EP-A- 0332632 JP-B- 2514996 JP-T- 2502627 US-A- 5013700	15-06-96 11-07-96 20-09-89 10-07-96 23-08-90